1/1 ヘーン Searching PAU

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number :

2003-243638

(43)Date of publication of application: 29.08,2003

(51)Int.Cl.

H01L 27/14 G02B 3/00

HO4N 9/07

(21)Application number: 2002-044645 (22)Date of filing: 21.02.2002

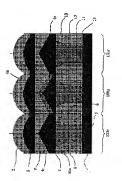
(71)Applicant : CANON INC

(72)Inventor: DOBASHI HIDEKI NAMAZUE FIRISHI

(54) IMAGE PICKUP ELEMENT AND IMAGE PICKUP DEVICE (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve a light converging rate.

SOLUTION: This image pickup element is provided with a photoelectric conversion part, a first region having a first refractive index and guiding a light to the photoelectric conversion part, and a second region which is formed in a peripheral part of the first region and has a second refractive index lower than the first refractive index. An interface formed between the first region and the second region contains a first interface and a second interface which exists on a light incidence side to the first interface. The first interface is almost parallel with an optical axis. The second interface is an inclined surface having an almost uniform angle to the optical axis.



## (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-243638 (P2003-243638A)

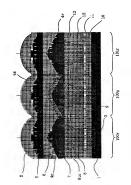
(43)公開日 平成15年8月29日(2003.8.29)

(51) Int.Cl.7	識別部:号	FΙ		5	·-₹]-\*(参考)
H01L 27/14		C 0 2 B	3/00	Λ	2H042
G 0 2 B 3/00			5/04	Λ	2H048
5/04				F	4 M 1 1 8
			5/20	1.01	5 C 0 2 4
5/20	101	H04N	5/335	U	5 C 0 6 U
-,	審查請求	未請求 請求項の	D数8 OL	(全 16 頁)	最終頁に続く
(21)出顧番号	特順2002-44645(P2002-44645)	(71)出願人	000001007		
,			キヤノン株式	会社	
(22) 出版日	平成14年2月21日(2002, 2, 21)	東京都大田区	下丸子3 [目	[30番2号	
-		(72)発明者	土橋 英記		
			東京都大田区	下丸子3 厂目	30番2号キヤノ
			ン株式会社内		
		(72)発明者	盤江 英利子		
			東京都大田区	下丸子3 厂目	30番2号キヤノ
			ン株式会社内		
		(74)代理人	100090538		
			弁理士 西山	恵三 少	1名)
					根故百に続く

## (54) 【発明の名称】 撮像素子及び撮像装置

## (57)【要約】

【課題】 光の集大率を向上させることを課題とする。 「解決年段】 光電変換部と、第1の服析率を有し前記 光電変換部へ光を導く第1の前域と、 節記第1の領域の 周辺部上形成された前記第1の服析率よりも低い第2の 歴折率と有する第2の領域とを有し、前記第1の領域の に指す2の領域の間に形成される界間は、第1の界面 と、前記第1の界面よりも光の入射機にある第2の界面 とを含み、前記第1の界面は、第10批判と解析である第2の界面 が、前記第2の界面は、前記光軸を解析であった。り、前記第2の界面は、前記光軸に対して略均一な均度 を持った傾斜面であることを特徴とする最像素子を提供 する。



### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 光電変換部と、

第1の屈折率を有し前記光電変換器へ光を導く第1の領域と.

前記等1の領域の原因認定:影成された前記第1の賦析率 よりも低い第2の服析率を有する第2の領域と客日し、 前記第1の興域と前記第2の領域の間に影成される界面 は、第1の界面と、前記第1の界面より影光の入射側に ある第2の界面とを含み、前記第1の界面は、前記光制に対して 略均一之角度を持った傾斜面であることを特徴とする撮 優素子、

【請求項2】 請求項1において、前記第2の界面によって形成される開口部は、光電変換部に近づくに従って小さくなることを特徴とする請求項1に記載の撮像素

【請求項3】 請求項1又は2において、前記第2の界面と光軸との角度は、前記操像素子内の配置に応じて異なることを特徴とする摄像素子。

【請求項4】 請求項1又は2において、前記第2の界面の傾斜の長さは、前記撮像素子内の配置に応じて異なることを特徴とする最像素子。

【請求項5〕 請求項1乃至4のいずれか1項において、前記第2の領域よりも光の入射側に所定の波長の光を透過する波長選択部を有し、前記波長選択部は、中央部から周辺部に向かって斜面を持った構成であることを特徴とする提像素子。

【請求項6】 請求項1乃至4のいずれか1項において、前記波長選択部は、四角すいの形状であることを特徴とする攝像素子。

【請求項7】 請求項5又は6において、前記波長選択 部は、第1の波長範囲の光を透過するとともに、第2の 波長範囲の光を反射することを特徴とする撮像素子。

【請求項8】 請求項1乃至7のいずれか1項に配載の 振像業子と、前記攝像業子からの信号をディジタル信号 に変換するアナログ・ディジタル変換部と、前記アナロ グ・ディジタル変換部からの信号を処理する信号処理回 路とを有することを特徴とする最優装置。

### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は被写体像を撮像する 撮像素子に関するものである。

## [0002]

【従来の技術】観像素子に入射した実績を効率核く取り 込むための構造が特開平06-224398号公権にか 開されている(図34)、上記公報に記載された構造に おける入射光線をトレースした結果を図35に示す。1 6は樹脂からなるキャッフ帽で1.6程度の照射等を持 の材質で形成される。17は低層折率間であり、キャッ ブ層16よりも低限折率の樹脂や中空(空気や窒素等の 不活性ガスを充填)で形成されている。これによりキャップ帽16と低配折率層17の界面が全反射しやすい面となるため斜入射光を取り込もうというものである。 【0003】

「発射所領決しようとする課題」しかし、上記従来例に は次のような問題点が存在する。図34のように高限計 率材料で形成されているキャップ層 16と低限計率階 1 7との男面であって物体側である入却部の形状が下形式 となっていると図5のが強かしてみ様果に示形式 となっていると図5のが強かしてみ様果に示形 に 新入射光の一部はR面で反射しても反対側の面で全 反射染件を超える角度となり、そのまま低更新事間 17 人と抜けてしまう。これでは抜けてしまった光後時間 画業に進入してしまったりして逆に問題となることがあっ。

【0004】そこで本発明では、このような従来の問題 点に着眼してなされたもので、光電変換部に取り込む光 線の効率を上げることを目的とする。

#### [0005]

[0006] 【発明の実施の形態】 (第1の実施の形態) 図1~22 に本発明の第1の実施の形態を示す。図1は撮像素子の 断面図で、1はシリコンウェハ、2はマイクロレンズ、 3.は母半1.た光子を雪荷へと変換する機能を有する光電 変機部、4(4r、4g)は光線を波長分離するための 波長器状部であるダイクロイック膜、5は第3の屈折率 を有する第3の屈折率領域、6は第4の屈折率を有する 第4の屈折率領域、7は第5の屈折率を有する第5の屈 折率領域、8は第1の屈折率を有する第1の屈折率領 は 9は第2の屋折率を有する第2の屋折率領域、10 は光電変換部の電荷を制御するゲートの役割を果たすP oly配線層である。11~13はアルミニウムなどの 金属でできた配線層で、11は各部間の結線および出力 線の役割を果たすAL1配線層、12はウェル電源線お よび制御線の役割を果たすAL2配線層、13は遮光お 上び電源線の役割を果たすA13配線層である。また、 図2は機像素子を斜め上面から見た斜視図で多数個存在 する撮像素子の内9個のみを取り出して図式化したもの である。さらに図3は図2の中央部でマイクロレンズ2 およびダイクロイック離4からAL3配線層までの構造 を切断した断面図を表す。

[0007]図1において、マイクロレンズ2は、上に 凸の球面形状であり正のレンズパワーを有する。従って マイクロレンズ2上に到達した光線は光電変換部3に対 して集长する態をきする。これにより、より多くの光線 を光電変換部3に取り込むことができるため機像業子の 破度を上げることが可能となる。第3の服折率領域5は 低屈折率の材料で形成されており、例えば服折率1.3 8のフッ化マグネシウム、(M8F<sub>2</sub>)などを用いること 類々に乗れた準々の服が事領域6は高屋折率の材料で 形成されており、例えば届折率2.5の単化チウン で1102,9などを用いることを が成されており、例えば届折率2.5の単化チウン で1102,9などを用いることができる。このような構 成を採る事によって第4の服件率領域6から第3の風折 率網域6から第3の風折

[0008] 第1の原托率線域841二酸化チタンのよう な高温折率の材料で形成され、第2の風折率領域9は国 振筆1.46の二酸化かイ業(SiO<sub>2</sub>)やアッ化マグ ネシウムといった低脂折率の材料を用いて成形する。こ 本領域との界面で全反射しやすくなるため、光電変換部 3に至るまでの準光器の段割を果たす。第5の脂肪率減 現では第1の服計率線域との界面で全反射しでいまうに する必要があるため、第1の服折率機分に関じかそれ。 りも低い服折率を持っ材料で成形する必要がある。 ない方が返生していたが、質なに関抗率を表す。 第1の配折率機能を見じかそれ。 し、第2の服折率を続きる必要がある。 い方が返生しいため、例えは配折率率。 10である整化シ リコン(Si、N。)などを肌がることができる。

【0009】一般的にダイクロイック膜とは、注目する 波長入の1/4の整数倍の膜厚で高屈折率の物質と低屈 折率の物質を交互に積層することによって形成されたも のである。このような構造を採ることにより透過光線の 波長を選択することができるようになる。本実施例で用 いたダイクロイック膜4の例として図17に示す。高屈 折率の材料として二酸化チタン、低屈折率の材料として 二酸化ケイ素を用い、図のような膜厚、層数とした。こ のダイクロイック膜4の透過特性を図18に示す。図1 8の特性図を見て分かるように、図103に示す従来の 色素を用いたカラーフィルタの特性図に近い特性を持 つ、従って本機成のダイクロイック膜4を用いたもので あっても従来の撮像素子に近い特性を持つようにするこ とができる。これらの積層膜はPVD(Physica 1 Vapor Deposition)を用いること によって容易に作成することができる。

[0010] 次に本構造における撮像素子内の光線の学 動について図5および6を用いて説明する。図5は縁色 光を受光する画素100gに入射してダイクロイック膜 4gによって反射された光線、すなわち青色光と赤色光 を含む光線のみの学動を示している。画素の大きさに対 して十分に容しい質にある統定とスの機から出た光線 は赤外線カットフィルタを通過して物体光110のよう な光束となる、本図上方より来た物体光110はマイク ロレンズ2へ入射して集光作用を受ける。次に第3の屈 折率領域5、第4の屈折率領域6と順に入射してダイク ロイック膜4gへと到達する。ここでダイクロイック膜 4gの特件により緑色以外の光線は反射作用を受ける。 これにより第3の屈折率領域5の方向へ進行する訳であ るが、ダイクロイック膜4gは図4に示すような四角錐 の形状をしている面に形成されているために反射した光 線は中心より外側に方向を変えて進行する。前述の通 り、第4の屈折率領域6は第3の屈折率領域5よりも高 屈折率であるため臨界角以上の光線は界面で全反射作用 を受けることになる。界面で全反射した光線はダイクロ イック脚4 r 方向に向いて隣接画素である赤色光を受光 する画素100rおよび101rに向かって進行する。 これらの画素100r、101rのダイクロイック膜4 rは赤色光を透過して緑色光と青色光を反射する特性を 持つ。従って画素100gより反射してきた光線のうち 赤色光のみが秀満して青色光はダイクロイック膜4 r に よって反射作用を受ける。ここでは反射作用を受ける青 色光は撮像素子外へと進むため図示していない。反射光 線が透過するダイクロイック膜4 r は膜厚分だけ透過で きる面積が小さくなっているが、マイクロレンズ2の集 光作用によりダイクロイック膜4gに入射する光線の面 藉(反射光の面積)はマイクロレンズ2の開口面積に比 べて小さくなっている。従って反射光線はダイクロイッ ク膜4 r でのケラレを小さくすることができる。 ダイク ロイック膜4rを透過した光線は第5の屈折率領域7、 第1の屈折率領域8と順に進行する。続いて第1の屈折 室領域8から第1の屋折率領域9へ進行しようとする が、これも前述の通り、第1の屈折率領域8は第2の屈 折率領域のよりも高屈折率であるため、臨界角以上の光 線は界面で全反射をする。第1の屈折率領域8と第2の 屋折率領域9の界面は入射部が広がったテーパ形状をし ているため入射光線を取り込む間口が広くなり第1の屈 折率領域8に多くの光線を取り込むことができるように なっている。仮に、第1の屈折率領域8の入射部がテー パ形状をしていないと、反射光線のうち図の下側に位置 する光線が第5の屈折率領域7から第2の屈折率領域9 ヘと進行する。そうすると第5の屈折率領域7は第2の 屈折率領域9よりも高屈折率であるため光線は上方向に 曲げられることになる。次に第1の屈折率領域8に進行 するが第2の屈折率領域9よりも高屈折率であるためさ らに上方向に曲げられることになる。従ってこのような ルートを辿る光線は光電変換部3には導かれず損失して しまうため、第1の屈折率領域8がテーパ形状をなして いて第5の屈折率領域7から第2の屈折率領域9へ進行 する光線をなくすことで隣接面素からの反射光を十分取 り込めるのである。

【0011】そして、垂直方向に略平行な2面で形成さ

れているため、一度目の全反射によって光電変換器 3に 入射しなかった光端は再び反対側の界面で全反射して最 終的にはすべて光電変換器 3へ入射することなる。 【0012】画素 100gにおいて紙面に垂直な方向に は青色光を受光する画素が存在する。これも赤色の場合 と同様に、画素 100gで反射された光線のうち青色光 のみを取り込む学動を示す。

【0013】図6はダイクロイック膜4において透過作 用を受ける光線の挙動を示している。本図上方より来た 光線はマイクロレンズ2へ入射して集光作用を受ける。 次に第3の屈折率領域5、第4の屈折率領域6と順に入 射してダイクロイック膜4gへと到達する。 ダイクロイ ック膜4gでは所定の波長の光線のみを選択的に透過し て第5の屈折率領域7へと入射する。そして第1の屈折 率領域8へ進行し第1の屈折率領域8と第2の屈折率領 城9の界面で全反射を繰り返す作用を受けることによっ て光電変換部3へと導くものとしている。また第2の屈 折部8と第3の屈折部9の界面は入射部が広がったテー パ形状をしている。テーパ形状を形成するテーパ面81 aはあまり角度がつきすぎるとテーパ面81aで全反射 しない場合があり、したとしても今度は反対側の面で全 反射せずに透過してしまう。本実施例の場合では、画素 の中心軸より25°程度までの角度であればテーパ面8 1 aでも全反射して光電変換部3へ導くことができる。 以上のことからテーパ面81aを適当な角度に設定して 用いることによって広範囲な光線を取り込むことが可能 となる。

[0014]次にダイクロイック駅の通過・反射を用いて光接を取り込む際の効率について考えていく。例えば、色再現性が良いとされる原色フィルク付きの商業をモデイク状に配置したCO担債業子では、R (赤色) G (緑色) B (青色)の光学フィルケがマイクロレンズ 2と光電変換痕減らの間に一つずつ配置される。

[0015] このとき、赤色の光学フィルタを配した画 素では赤色光のみが光電変換され青色光や緑色光は大学 フィルクで破収されて熱とさる。緑色の光学フィルタを 配した画素では同様に青色光と赤色光が光電変換されず に熱となり、青色の光学フィルタを配した画素では同様 に緑色光と赤色光が光電変換されずに熱となる。すなわ も、従来のカラー振像素子の各画素では入射する光束の うち所定の光学フィルタを返過した光のみそ光電変換 し、電気信号として出力するので、その光学フィルタを 透過でなかった光は熱などとして枯てられている訳で まる

[0016]図103は提集条件内内区Bのカラーフィルタの分光高進率特性である。赤外線の透過率が高いので、実際には避農業子と襲勢レンズの間にさらた650m以上の波長を選斯する赤外線カットフィルタが重ねて用いられる。これより分かるように、1両素の中では可税光の内のおよそ1/3だけが有効に用いられる。

[0018]以上は、原色系のカラーフィルタを用いた 撮像素子で説明を行ったが、補色フィルタを用いた場像 素子では、可視光のうちのおよそ1/3が光電空焼きれず、有効に利用されない。このように、原色系・補色系 のいずれたしても従来型の販板式撮像素子ではカラーフ 本ルタで撮像面を分割していることが起因して光利用効 率は振い。

[0019] 図19はゲイクロイック圏の各色の逃避特性を単純化したらのである。本図においてそれぞれの色の透過能線の裏返しが反射特性ということになる。また、計算の簡略化のため透過しない光線はすべて反射するものとし、反射した光線はすべて反射電素に平等に到達するものとして考える。さらに画素配列は図7のようなベイヤー配列をしているものとする。

【0020】緑色の画素内のダイクロイック膜で反射した光線が育色の画素内のダイクロイック膜で透過して青 の水準変換部に取り込まれる場合を考えると、背弦の 通り、緑色の透過特性の真医しが反射特性になるため、 この幽股と青色の透過特性との積が求めるものとなる。 これを表したものが図20である。残りの色に関しても 同様に考えを進めると、緑色の画素から赤色の画素へ到達するものが図21、赤色の画素から緑色の画条が多様を かが図23のように示される。

【0021】緑色の画素外に陽絵画素から反射してくる ものについて考えると、画素範別はベイヤー配列である ことから陽接画森は赤と青が2個ずつである。このこと から緑色の画素が解接画素より受け取る光線は((青色 の反射)×1/4×2+(赤色の反射)×1/4×2) となる。元々緑色の画素が受け取る光線量は透過率曲線 の積分度であるためこれを1とすると図22の大きさ (赤色画素から反射する4の) (20、37、図23の大

会に自然がある。 をさく情色画素から反射するもの)は0.43となる。 従って反射光の合計は0.39となるため、透過する光 線だけを取り込む場合に対して1.39倍となることが 分かる。

【0022】青色の画素について考えると、隣接画素は 緑色の画素が4個である。青色の画素の透過率曲線の積 分量を1とすると図20の積分量は0.84となる。隣接画素より受け取る光線は ( (緑色の反射) ×1/4×4) であるから合計は0.84となり、元々の透過量に対して1.84倍となることが分かる。

【0023】最後の赤色の画業について考えると、隣接 画業は青色の画法と同じく接色が4個である。赤色の画 素の造過率曲線の積分量を1とすると図210研分量は 0.67となる。隣接画業より受付取る光線は((緑色 の反射)×1/4×4)であるから合計は0.67とな り、元々の透過差に対して1.67倍となることが分か る.

[0024]以上のようにベイヤー配列のような隣接する 高電素が同色でない場合であれば、どの商業についても 本構設を開化て不要な波長成分を開接する商業に分割・ 反射させることで、隣接する商業で有効な波長成分として て光空変換することができ、光の利用効率を大幅に向上 させることが関化する。

【0025】次に本構成による作用の一つとしてのロー パスフィルタ効果について説明する。一般に良好な画像 特性を得るための撮像は、物体像を光学装置によって形 成する第1のプロセス、物体像の空間周波数特性の高周 波成分を抑制するように調節する第2のプロセス、空間 周波数特性が調節された物体像を光電変換する第3のプ ロセス、得られた電気信号に対して空間周波数に応じて レスポンスを補正する第4のプロセスよりなる。この 際、有限の画素数の撮像素子で光学像のサンプリングを 行うわけであるから、良質な画像出力を得るためには、 標本化定理に従って光学像の空間周波数特性に撮像素子 固有のナイキスト周波数以上の成分を少なくする必要が ある。ここでナイキスト周波数とは画素ピッチで決まる サンプリング周波数の1/2の周波数である。したがっ て、最適化された一連のプロセスは、サンプリングされ る光学像を撮像素子固有のナイキスト周波数に応じた特 性の光学像に調節することで、折り返し歪みが目立たな い、すなわちモワレの目立たない良質な画像を得るもの である。

【0026】画像の空間風染散伝達軸栓であるMTF (Modulation Transfer Function)はデジタルスティルカメラやビデオカメラなどの雑貨度に関する特性をよく表現できる評価版である。このMTFに影響を与える具体的要素は、光学装置である結構光学系、物体像の帯域動限のための光学ローバスフィルタ、振像素子の大電変換頭域の間田形状、デジタルアパーチャ補正等であり、最終の画像特性を表す全体のMTFEオで記すが、その低き計算すればした。すなわち、上記の第1のプロセスから第4のプロセスにのMTFEオで記すが、その機を計算すればしたい、【0027】ただし、第4のプロセスであるデジタルフィルタ処理は、振像素学によって既にサンプリングされた。「4027間に、第4のプロセスであるデジタルフィルタ処理は、振像素学によって既にサンプリングを配金性がに対して行われるの、ナイキスト間洗り

超える高周波について考慮する必要はない。

【0028】 したがって、光学像の空間高速軟特性に撮像素子間有のナイキスト周波数以上の成分を少なくする 構成とは、第4のプロセスを除き、第1のプロセスのM TF、第2のプロセスのMTFおよび第3のプロセスの MTFの積においてナイキスト周波数以上の成分が小さいということである。ここで、デジラルスティルカメラのように静止商の鑑賞を前提とする場合、ナイキスト周波数を起くる高級がゲビロではなく、多少残っていても、ナイキスト周波数をやむて高い方が、解像恋のある画像となりやすいことを考慮する必要がある。

【0029】第1のプロセスである結像光学系による物体像の形成において、飛化画面の中央は周辺に比べて 光学収差を抽圧しやすい、画面の周辺で長好を画像を得ようとすると、画面の中央では結像レンズのFナンバーで決定される国所銀界州「Fに近い極かて長好る特性を必要がある。近年、振振条子の小とウセル化が進んでおり、この必要性はますます高まっている。したがって、結像光学系については無収差の理想レンズと仮定して州下を考えると良い。

【0030】また、幅dの受光開口が隙間なく敷きつめられた機像素子においては、受光開口の隙が調果セッチと一致するので、ナイキスト周波数ローd/2における第3のプロセスのレスポンス値はかなり高い。この理由から、ナイキスト周波数付近の総合MTFを下げるために第2のプロセスにおいてナイキスト周波数付近をトラップするのが一般的である。

【0031】第2のプロセスにおいては、通常、光学ローバスフィルタが用いられる。光学ローバスフィルタには水晶等の複屈折特性を有する物質を利用する。また、位相型の回折格子を利用しても良い。

【0032】光学製置の光路中に視期折板を介在させ、 その光学軸を結構画の水平方向と並行するように傾けて 配置すると、奈光線による物体機と異常光線による物体 像出鉄位量光付水平方向にずれて形成される、物短折板 によって特定の空間間直接数をトップするということ は、その空間間波数の縁の明部と暗部とが重なるように ずらすということである。光学ローバスフィルタによる MTFFは式(1)で表される。

#### [0033]

 $R_2$  (u) =  $|\cos(\pi \cdot u \cdot \omega)| \cdot \cdot \cdot \cdot (1)$ ここで、 $R_2$  (u) はレスポンス、uは光学像の空間周 波数、ωは物体像分離幅である。

【0034】複照析板の原さを適当に選択すれば、摄像 素子のナイキスト開放数においてレスポンスをゼロとす ることが可能である。回射稿を予用する場合は1 頻によって光学像を所定の位置関係の複数の像に分離し 重畳させることで、同様の効果を得るとが出来る。 「0035】しかしなが、複雑形板と作数するには水 品やニオブ酸リチウムなどの結晶を成長させてから薄く 研磨する必要があって、極めて高価になるという問題点 がある。また、回折格子にしても高度に精密な微細構造 が求められるため、やはり高価であることに変わりはな W.

【0036】本発明の実施形態による撮像素子では、実 質的な受光開口が各画素よりも大きくなる。RGBの色 毎に図7に示したベイヤー配列の従来の摄像素子と比較 すると、まず、従来のG画素の開口はマイクロレンズの 大きさであったが、本発明本実施の形態による撮像素子 では図8に示すように92a、92b、92c、92d の部分を隣接画素より受け取ることから本来の画素開口 91よりも大きい。これにより隣接する画素から緑色光 成分を分けてもらうことを含めた実質的な受光開口は図 9に示すようなものとなる。B画素、R画素についても 隣接画素から各色光成分を分けてもらうため、実効的な 受光開口は同様の形状となる。従って、全ての画素につ いて考えると、実効的に互いにオーバーラップした受光 開口を有することが分かる。

【0037】このように実質的な受光開口が各画素より も大きくなると、通常の単板式の撮像装置では考えられ なかったMTF特性を得ることができる。この結果、光 学ローパスフィルタを省略しても画像の品位を損なわな い。すなわち、前述した物体像の空間周波数特性の高周 波成分を抑制するように調節する第2のプロセスを省 き、物体像を光電変換する第3のプロセスだけで、折り 返し歪みが目立たない良質な画像を得ることが可能であ る、図10から図16はその説明図である。

【0038】まず、図10は本発明本実施の形態による 摄像素子の画素 1 1 0 g についての水平方向の空間周波 数成分に対するMTF特性である。また、図11は通常 型の矩形開口を有する画素のMTF特性である。何れも 1画素の大きさを□3μmとし、マイクロレンズは1画 素分の大きさを有しているとした。さらに、本発明本実 締の形態の画素については隣接画素の中央部にまで伸び た開口を有するものとしてある。

【0039】図7に示した従来型の矩形開口画素のレス ポンスについては簡単に式(2)のようなSINC関数 で表すことができる。

[0040] [外1]

$$R_{j}(u) = \frac{\sin(\pi \cdot d \cdot u)}{(\pi \cdot d \cdot u)} \cdot \cdot \cdot (2)$$

【0041】ここで、Ra(u)はレスボンス、dは撮

数)は、u=1/dの位置である。すなわち、受光開口 の幅に一致した波長においてレスボンスがゼロになる。 受光開口が隙間なく敷きつめられた撮像素子において は、受光開口の幅が画素ピッチと一致するので、ナイキ

優素子の受光開口の幅である。 【0042】式(2)の最初のゼロ点(カットオフ周波

スト周波数u=d/2における式(2)のレスポンス値 は0.636であってかなり高い。したがって、従来の 矩形開口画素には図12に示したMTF特性の光学ロー パスフィルタを併せて使用する必要がある。ここでは、 デジタルスティルカメラのように静止画の鑑賞を前提と する場合、ナイキスト周波数を超える高周波がゼロでは なく、多少残っていても、ナイキスト周波数をやや下回 る周波数におけるレスポンスが高い方が、解像感のある 画像となりやすいことを考慮してある。

【0043】これに対して、本発明の本実施の形態によ る画素100gは図9に示したような菱形様の開口に起 因して、高周波側までレスポンスが伸びる。これは式

(2)でMTF特性を表せる無限に細い短冊状の矩形開 口が集まったと考えれば良い。短冊状の矩形開口全体を 積分した結果は図10のようになって、画素ピッチを3 μmとしたときのナイキスト周波数167本/mmにお いては画素100gの方がかなり低いレスポンスを有し ていることが分かる。

【0044】次に、図13はFナンバーを4.0、物体 像の波長を550 nmと仮定したときの無収差レンズの MTF特性である。幾何光学的に収差がない理想レンズ では、そのMTFは光の回折によって決定される。回折 陽界MTFはFナンバーによって決まり、式(3)で表 される。

[0045] [外2]

$$R_o = \frac{2 \times (\beta - \cos \beta \times \sin \beta)}{\pi} \cdot \cdot \cdot (3)$$

[0046] $\beta = \cos^{-1}(\mathbf{u} \cdot \mathbf{F} \cdot \lambda)$  22°,  $\mathbf{u}$ は光学像の空間周波数、Fは光学系のFナンバー、入は 光学像の波長である。

【0047】この結像レンズのカットオフ周波数は45 5本/mmである。

【0048】さて、これで物体像を光学装置によって形 成する第1のプロセス、(物体像の空間周波数特性の高 周波成分を抑制するように調節する第2のプロセス、) 空間周波数特性が調節された物体像を光電変換する第3 のプロセスの総合MTFを知る材料が揃った。

【0049】図14は画素100gを用いたときの結像 レンズと撮像素子の画素の総合MTFである。一方、図 15は従来の画素を用いたときの結像レンズと光学ロー パスフィルタと提像素子の画素の総合MTFである。両 者はナイキスト周波数167本/mmにおいてほぼ同等 のレスポンスを有し、全体としてよく似た特性となって いる。一方、従来の画素で光学ローパスフィルタを用い ないと図16のようにナイキスト周波数でのレスポンス が高くなりすぎてしまう。このように、画素100gを 用いれば、光学ローパスフィルタを省略できることが分

【0050】本実施の形骸では、波長透過部として図1

のようなダイクロイック膜ではなく、特定の波長範囲の 米を诱渦し、他の波長範囲の光を吸収する図28で示す ようなカラーフィルタを持った構成のものであってもよ 14.

【0051】(第2の実施の形態)図24に第2の実施 の形態を示す。同一番号のものは同一の機能を果たすも のとする。本構造における振像素子内の光線の挙動は図 25および26に示すようになる。図24に示す構成は 結像レンズの光軸より離れた場所に位置する撮像素子で ある。本図の右側に光軸があるため結像レンズの離中心 が右側に位置しておりマイクロレンズ2に入射する光線 は右方向よりの角度をもつ。そのためマイクロレンズ2 は画素の中心よりも右側に片寄った配置とすることで、 より斜入射となった光線も取り込むことができるように なる。第1の実施例と同様に図25は緑色光を受光する 画素200gに入射してダイクロイック膜4gによって 反射された光線、すなわち青色光と赤色光を含む光線の みの挙動を示している。画素の大きさに対して十分に遠 い位置にある結像レンズの瞳から出た光線は赤外線カッ トフィルタを通過して物体光120のような光束とな る。本図ト方より来た物体光120はマイクロレンズ2 へ入射して集光作用を受ける。次に第3の屈折率領域 5、第4の屈折率領域6と順に入射してダイクロイック 膜4gへと到達する。ここでダイクロイック膜4gの特 件により緑色以外の光線は反射作用を受ける。ダイクロ イック購4gは図4に示すような四角錐の形状をしてい る面に形成されているために反射した光線は中心より外 側に方向を変えて進行する。またダイクロイック膜4を 形成する四角錐の頂点は光線が図の右側に片寄っている ことから右側に片寄った形状としている。さらに本実施 例においては斜面の角度も異なるようにしている。これ によってダイクロイック膜4gの右側斜面と左側斜面の それぞれに入射する光線の角度を合わせることができ る。そして第4の屈折率領域6と第3の屈折率領域5の 界面で臨界角以上の光線は全反射作用を受ける。もう一 度下方向に向いた光線は隣接画素である赤色光を受光す る画素200rおよび201rに向かって進行する。ダ イクロイック膜4rを透過した光線は第5の屈折率領域 7、第1の屈折率領域8と順に進行する。続いて第1の 屈折率領域8から第2の屈折率領域9へ進行しようとす るが、これも前述の通り、第1の屈折率領域8は第2の 屈折率領域9よりも高屈折率であるため、臨界角以上の 光線は界面で全反射をする。第1の屈折率領域8と第2 の屈折率領域9の界面は入射部が広がったテーパ形状を しているため入射光線を取り込む間口が広くなり第1の 屈折率領域8に多くの光線を取り込むことができるよう になっている。また光電変換部3近傍の界面は垂直方向 に略平行な2面で形成されているため、一度目の全反射 によって光電変換部3に入射しなかった光線は再び反対 側の界面で全反射して最終的にはすべて光電変換部3へ と入射することになる。

【0052】図26はダイクロイック膜4において透過 作用を受ける光線の挙動を示している。本図上方より来 た光線はマイクロレンズ2へ入射して集光作用を受け る。次に第3の屈折率領域5、第4の屈折率領域6と順 に入射してダイクロイック膜4gへと到達する。ダイク ロイック聯4では所定の波長の光線のみを選択的に透過 して第5の屈折率領域7へと入射する。そして第1の屈 折率領域8へ進行し第1の屈折率領域8と第2の屈折率 領域9の界面で全反射を繰り返す作用を受けることによ って光電変換部3へと導く。第1の屈折率領域8と第2 の屈折率領域9の界面は入射部が広がったテーパ形状を しているため、テーバ面81においても全反射して光電 変換部3へ導くことができる。このテーパ面81 aが図 27に示すように結像レンズの光軸中心付近の画素と同 じ形状であると、場合によってはテーパ面81aで全反 射1.た光線が反対側の面で全反射できずに第2の屈折率 領域9へ抜けてしまうことがある。これを防止するため に光軸とテーパ面のなす角度を中心付近のものに比べて 小さくすることで、テーパ面で反射した光線が反対側の 面で臨界角を超えないようになり、中心付近の画素と同 様に十分に広範囲な光線を取り込むことができる。

【0053】なお、本実施の形態における図24に示す 形態ではテーパ面の角度を画素の中心軸に対して対称な ものとしている。しかし図26と図27から判るよう に、右側の斜面で全反射する光線はどちらでも取り込め ている。従って、必ずしも対称にする必要はなく、テー パ部を形成するテーパ面毎に異なる角度をもつようにし てもよい。

【0054】(第3の実施の形態)図28、29に第3 の実施の形態を示す。同一番号のものは同一の機能を果 たすものとする。図28は結像レンズの光軸中心付近の 画素で、図29は結像レンズの光軸中心から離れた場所 に位置する画素である。本構造における撮像素子内の光 線の差動はそれぞれ図30および31に示すようにな る。これは従来の色素を用いたカラーフィルタ41g、 41 rを備えた機像素子に本構造を用いたものである。 画素の大きさに対して十分に遠い位置にある結像レンズ の暗から出た光線は赤外線カットフィルタを通過してマ イクロレンズ2へ入射し集光作用を受ける。次にカラー フィルタ41 (41g、41r) に入射して透過光線の 波長選択が行われる。カラーフィルタ41gであれば緑 色のカラーフィルタであるため、緑色の光線だけが透過 してそれ以外はカラーフィルタ41gに吸収される。

【0055】そして第1の屈折率領域8へ進行し第1の 屈折率領域8と第2の屈折率領域9の界面で全反射を繰 り返す作用を受けることによって光電変換部3へと導 く。第1の屈折率領域8と第2の屈折率領域9の界面は 入射部が広がったテーパ形状をしているため、テーパ面 81においても全反射して光電変換部3へ導くことがで きる。本実施例においては、 結像レンズの光軸中心付近 の画業 (図283) も中心から離れた画業 (図29) いっぱっかの角度は同じである。しかし、場合によってはテ ー/で面の角度は同じである。とを発射した光端がで 対線の面で全度形できずに第2の風折・軽減9へ数けて しまうととがある。その場合には光軸とテー/で面のなす 角度を中心付近のものに比べて小さくすることで、テー / で変射した光端が反対側の面で臨界角を超えないよ うになり、中心付近の画業と同様に十分に広範囲を光線 を取り込むにとかできる。

【0056】上記で説明した第1~第3の実施の形態の 構成を持った固体操像素子は、CCD型固体機像素子等 の電荷転送型のものであってもよいし、CMOSイメー ジセンサ等のXYアドレス型のものであってもよい。 【0057】(第4の実施の形態)図32に基づいて、

【日U57】【第4の美態の形態へ第3の実施の形態で 注記で説明した第1の実施の形態へ第3の実施の形態で 説明した構成を持つ固体撮像素子を用いた機像装置につ いて説明する。

【0058】図32において、101はレンズのプロテ クトとメインスイッチを兼ねるバリア、102は被写体 の光学像を固体撮像素子104に結像させるレンズ、1 03はレンズ102を通った光量を可変するための絞 り、104はレンズ102で結像された被写体を画像信 号として取り込むための固体摄像素子、105は、固体 撮像素子104から出力される画像信号を増幅するゲイ ン可変アンプ部及びゲイン値を補正するためのゲイン補 正回路部等を含む振像信号処理回路、106は固体撮像 素子104より出力される面像信号のアナログーディジ タル変換を行うA/D変換器、107はA/D変換器1 ○6より出力された画像データに各種の補正を行ったり データを圧縮する信号処理部、108は固体撮像素子1 04、摄像信号処理回路105、A/D変換器106、 信号処理部107に、各種タイミング信号を出力するタ イミング発生部、109は各種演算と撮像装置全体を制 御する全体制御・演算部、110は画像データを一時的 に記憶する為のメモリ部、111は記録媒体に記録また は読み出しを行うためのインターフェース部、112は 画像データの記録または読み出しを行う為の半導体メモ リ等の着脱可能な記録媒体、113は外部コンピュータ 等と通信する為のインターフェース部である。

【0059】次に、前述の構成における撮影時の撮像装置の動作について説明する。

【0060】バリア1がオープンされるとメイン電源が オンされ、次にコントロール系の電源がオンし、更にA 入変換器106などの機像系回路の電源がオンされ あ

【0061】それから、露光量を制御する為に、全体制 第・演算部109は終り103を開放にし、固体撮像業 7104から出力された信号はA/D変換器106で変 壊された後、信号処理部107に入力される。 【0062】そのデータを基に露出の演算を全体制御・ 演算部109で行う。この測光を行った結果により明る さや判断し、その結果に応じて全体制御・演算部109 は終りを制御する。

【0063】次に、固体機像素子104から出力された 信号をもとに、高間波成分を取り出し被写体までの距離 の演算を全体制御・演算部109で行う。その後、レン ズを駆動して合焦か否かを判断し、合焦していないと判 断した時は、再びレンズを駆動し測距を行う。

【0064】そして、合焦が確認された後に本露光が始まる。

10065] 露光が終了すると、固体機像素子104か 6出力まれた画版信号はA/D変換器106でA/D変 換され、信号処理部107を通り全体制制。演算部10 9によりメモリ都に書き込まれる。その後、メモリ部1 10に蓄積されたデータは、全体制制・演算部109の 制御により記録媒体制御1/F部を通り半導体メモリ等 の着影可能な声響体1/2 に割換される。

【0066】また、外部I/F部113を通り直接コン ビュータ等に入力して画像の加工を行ってもよい。 【0067】

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、 光の集光率を向上させることが可能となる。

【図面の簡単な説明】 【図1】本発明の第1の実施の形態を表す図である。

【図2】本発明の第1の実施例の斜視図である。

【図3】本発明の第1の実施の形態の断面斜視図である。

【図4】ダイクロイック膜部を示す斜視図である。

【図5】本発明の第1の実施の形態の光線トレース図 (反射光)である。

【図6】本発明の第1の実施の形態の光線トレース図 (透過光)である。

【図7】画奏構成を示す図である。

【図8】緑色画素を光線取り込み状況を示す図である。

【図9】緑色画素の光線の有効取り込み範囲を示す図である。

【図10】画素100gの水平方向の空間周波数成分に 対するMTF特性を示す図である。

【図11】矩形開口画素のMTFを示す図である。

【図12】光学ローパスフィルタのMTFを示す図である。

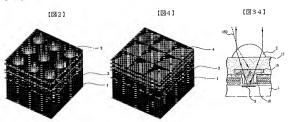
【図13】 Fナンバーを4.0、物体像の波長を550 nmと仮定したとき無収差レンズのMTF特性を示す図 である。

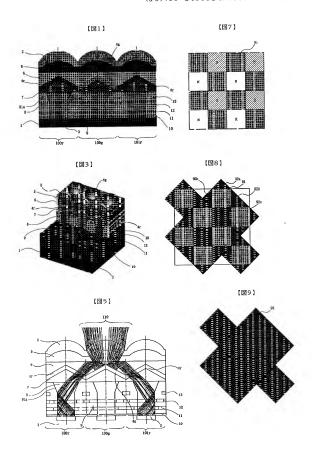
【図14】画素100gを用いたときの結像レンズと撮像素子の画素の総合MTFを示す図である。

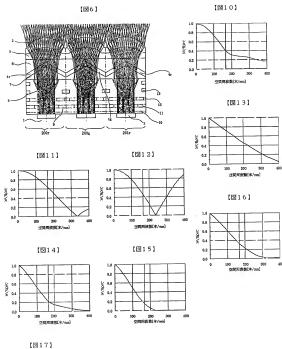
【図15】従来の画素を用いたときの結像レンズと光学 ローバスフィルタと操像素子の画素の総合MTFを示す 図である。

- 【図16】従来の画素で光学ローパスフィルタを用いな いときの総合MTFを示す図である。
- 【図17】ダイクロイック膜の構成を示す図である。 【図18】ダイクロイック膜の特性を示す図である。
- 【図19】ダイクロイック膜の特性を示す簡略図であ
- 【図20】G透過用ダイクロイック膜で反射しB透過用 ダイクロイック膜で透過した時の特性を示す簡略図であ
- 【図21】G透過用ダイクロイック膜で反射しR透過用 ダイクロイック膜で透過した時の特性を示す簡略図であ
- 【図22】R透過用ダイクロイック膜で反射しG透過用 ダイクロイック膜で透過した時の特性を示す簡略図であ
- 【図23】B透過用ダイクロイック膜で反射しG透過用 ダイクロイック膜で透過した時の特性を示す簡略図であ
- 【図24】本発明の第2の実施の形態を表す図である。
- 【図25】本発明の第2の実施の形態を表す図である。 【図26】本発明の第2の実施の形態の光線トレース図
- (反射光)である。
- 【図27】本発明の第2の実施の形態の光線トレース図
- (诱過光)である。 【図28】本発明の第3の実施の形態を表す図である。
- 【図29】本発明の第3の実施の形態を表す図である。
- 【図30】本発明の第3の実施の形態の光線トレース図 (反射光)である。
- 【図31】本発明の第3の実施の形態の光線トレース図 (透過光) である。
- 【図32】撮像装置をあらわす図である。 【図33】カラーフィルタの特性をあらわす図である。
- 【図34】従来の振像素子を表す図である。
- 【図35】従来の撮像素子の光線トレース図である。 【符号の説明】
- 1 シリコンウェハ

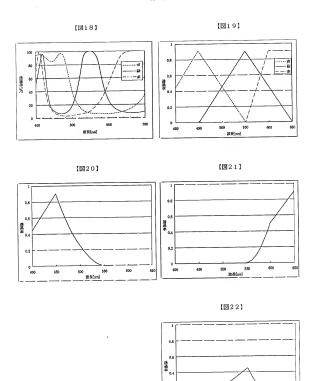
- 2 マイクロレンズ
- 3 光電変換部
- 4 波長選択部
- 4g 緑色透過用波長選択部
- 4 r 赤色透過用波長選択部
- 5 第1の屈折率層 6 第2の屈折率層
- 7 第1の屈折率部
- 8 第2の屈折率部
- 81a、81b テーパ面
- 9 第3の屈折率部
- 10 Poly配線層 11 AL1配線層
- 12 AL2配線層
- 13 AL3配線層
- 14 平坦化層
- 15 屈折層
- 16 キャップ層
- 17 マイクロレンズ支持層
- 18 低屈折率層
- 41 カラーフィルタ
- 41g 緑色カラーフィルタ 41r 赤色カラーフィルタ
- 61 撮像素子(従来)
- 61mnr 赤色用画素
- 61mng、 61mng2 緑色用画素
- 61mnb 青色用画素 9.1 有効画素開口
- 92 有効画素開口(反射光分)
- 100 撮像素子
- 100g、200g、300g、400g 緑色用画素
- 100r, 101r, 200r, 201r, 300r, 301 r 赤色用画素
- 110、120、130 物体光
- 150 斜入射光

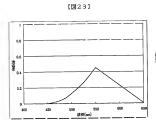


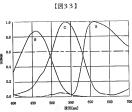


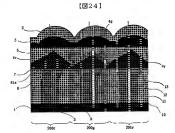


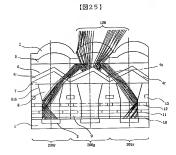
1 86	材盤	Fina		#Kinmi	
1	1 TXX2		63	29	
	0 5(02		95	88	
-	9 THO2	78	128	58	
	8 SIO2	99	96	88	
	7 7102	67	63	58	
	6 5002	101	95	88	
	5 T102	67	63	58	
1	5 TIO2 4 SiO2	101	95	88	
	3 T1O2	67	126	58	
	2 SID2	101	95	88	
	1 TYO2	61	83	29	
i total	-	742	977	731	

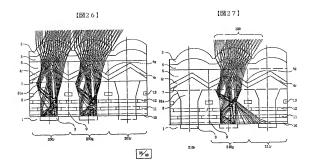


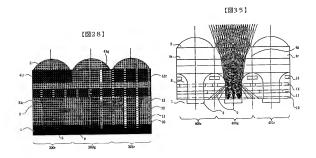


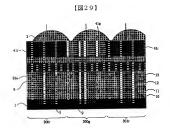


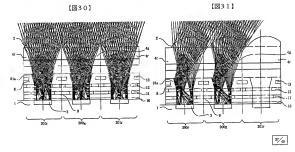


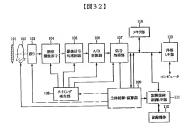












(参考)

フロントページの続き

HO4N 5/335 HO4N 9/07 A 9/07 HO1L 27/14 D

Fターム(参考) 2HO42 CA12 CA17

2H048 BA04 BB02 BB07 BB46

4M118 AAO1 AAO5 ABO1 BA10 BA14

CA02 CA34 FA06 GA09 GB04

GB11 GB15 GC08 GC11 GC14

GC17 GC20 GD02 GD04 GD07 5C024 CX41 DX01 DX07 EX18 EX43

EX51 GY01 GY31 GZ34

50065 BB35 CC01 CC09 DD02 DD15

DD17 EE10 EE20 GG18